TRANSLATION of "CERAMICS 17 (1982) No. 1, pp 25 - 29"

Title of the particle: Catalyst Support Author: Haruo Doi

(page 25, right column, line 7 to page 26, left column, line 3)

2. Support

The support which is at present used for an automobile catalyst support includes two types, a particulate γ -alumina support (Fig. 1) and a cordierite monolith honeycomb support with a coat of γ -alumina (Fig. 2).

【物件名】

甲第3号証

特集/自動車とセラミックス

【添付書類】 168

土井 暗夫

1. は じ め

EPA (Environmental Protection Agency), マスキー法案等の言葉は、少しでも自動車排気 ガス対策に関わった人々には忘れがたいものと なっている。1970年3月に米国議会に提出され たマスキー法案、子なわち自動車排出ガス規制 集(改訂大気浄化法)は、1978年の第1次オイ ルショックとともに自動車産業に大きな影響を 及ぼした。

並気ガス神化用触媒担体開発の当初、比較的 おだやかな条件で使用される化学工業用の触旋 と比較し、敷約 (~1000°C)、機械的 (振動)。 に 厳しい条件で、しかも長い耐久性(10 万マイ) ル)を要求される自動車触媒の開発は、成功が 危ぶまれていた。しかし現在では、エンジン、 触媒、創御システムなどの題発によって、自動 車排気ガス浄化システムは一応完成し、目標と おりの排気浄化に成功している。他でも述べら れているように、触媒のみでは達成されていなく かったからしれない要求が、制御システム及び エンジンの開発。改良によって満足されるよう になった。この総合的な排気液化システムは、 推気後化のみならず、低燃養化の要求をも満足 士るものになっている。

このように、排気ガス浄化への要求は、自動 車のエンジン、排気ガス浄化の制御システムの 技術を大きく進歩させた。この進歩はエレクト ロニクスの発達に負うところが大きいが、個々

Haruo DOI (Toyota Central Research and Development Laboratories Inc.) : Catalyst Carriers

セラミックス 17 (1982) No. 1

の技術の開発、例えば触媒自身の開発及び触媒 担体の開発によるところが大きい。

本稿では、自動車用触旋担体の現状と将来に コンて、材質と形状に焦点を合わせて 述べた い。更にセラミックスにおける自動車用触媒担 体の開発がもたらした意義についても 述べた

現在自動車用触媒担体として利用されている 担体には、アアルミナの粒状の担体(図1)と



図 1 粒状 ドアルミナ技体

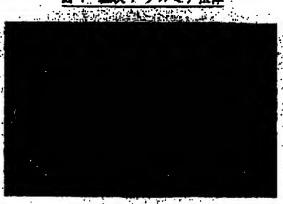


図 2 モノリス・ハニカム担体

25-29

トアルミナをコートしたコーディエライト質の 蜂の巣状、モノリス・ハニガム担体 (monolith honeycomb) (図 2) の 2種類がある。

粒状の 7・アルミナ担体は、径が 2~4 mm, かさ比重 (充てん密度) が 0.36~0.72 g/cm³, 粒子 1 個の圧譲荷重が 5~7 kg 程度である。 図 3 にこれらを用いた自動車のエンジン及び抑 気系統を示す、触媒コンパーター (触媒装置)

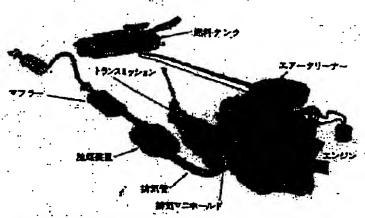


図 3 自動車エンジン及び併気系統と触旋装置

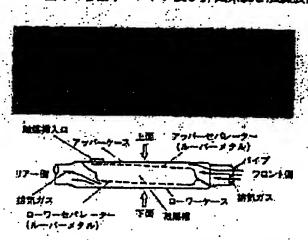


図 4 粒状検媒コンパーターの切断面と構造の 複雑

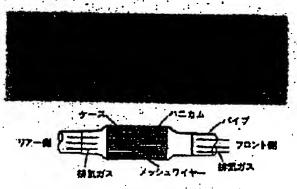


図 5 モノリス・バニカム触媒コンパーターの 切断面と構造の概略

は、排気マニボールドの後に位置している。この図では、粒状の アアルミナ担体を使用した 触媒コンパーターが示されている。このコンパーターの切断面の写真を図 | に示す。担体粒子 はコンパーター中央部に充てんされる。写真の 右側から入った排気ガスは、担体粒子を押さえるように触媒層を上から下へ流れて、左側から 流れ出る。これによって、自動車の接動によっ

> て加わる触媒粒子の動きを抑えるように 工夫されている。また、走行中に摩託して損失した独媒粒子を補給する工夫もな されている。このようにして、通常 1.5 ~2.81 の触媒粒子が完てんされている。 モノリス・ハニカム担体は図 2 に見ら れるように、多数のセルからなる構造で ある。各セルは増から増まで通じてお り、セルビッチは 1.5 mm 程度、壁厚は 0.3 mm 程度である。触媒は各セルの壁 にコートされたアーアルミナに担約され

モノリス・ハニカム独族コンパーターの切断 面の写真を図りに示す。中央部にハニカムの切 所面が見えている。ハニカムはワイヤーメッシ ュにくるまれて。コンパーダー中に装着されて いる、更に排気ガスがハニカムの外を流れたい よりにするため,ハニカムとコンパーター容器 との間にシール材が充てんされている。最近、 ハニカムの固定と排気ガスの濡れを防ぐ同方の 目的で、雲母系の粘土鉱物の膨張材が利用され ている"。この膨張材は、膨脹性の無低と無機 繊維と無機結合材を含んでいる。コンパーター とハニカムの間に充てんされた膨張材は、膨張 後に弾力性と耐熱性を有し、ハニカムの支持固 定及び排気ガスのシールの働きをする。これは 粘土鉱物の新規な使い方として注目される。固 定されたモノリス・ハニカム触媒の客積は、 0.45~1.71 である。

このように、モノリス・コンパーターの構造は、ペレット(粒状触媒) コンパーターの構造に比べ、簡単なものになっている。

ST MANATE COM

3. 担体の材質、製法

3.1 アルミナ触媒担体

結晶性水和物が擴れて構造の乱れた中間アルミナとなると、アルミナは比表面積が大きくなり(~450m/g)、吸湿性、触媒能を持つようになる。この中間アルミナは、「活性アルミナ"と呼ばれ、石油分解ガスの乾燥のような気体の乾燥、液体の乾燥、触媒及び触媒担体として使用されてきている。

触媒担体として要求される特性は、1)比表面 積が大きいこと、2)粒子強度が大きいこと、3) 断摩耗性が優れていることなどである。一般に 化学工業で使用される場合には、これらの特性 が、300~500℃、最高で 600℃ 程度の程度に 耐える熱安定性が要求される。これらの要求は 通常アルミナ担体を用いて困難なく達成されて いる。

しかしながら、自動車用の触線担体は、1000°~1050°C の温度にさらされる可能性がある。 更に絶えず振動の加わる自動車では、粒子強度、耐摩耗性にも特に優れていることが要求される。

アルミナ担体は先に述べたように、通常粒状につくられる。その製法は、オイルドロップ法とよばれるアルミニウム・ヒドロゲルを滴状で加熱オイル中に投下し、脱水成形する方法と中間アルミナを皿型造粒機で加水造粒後、加熱脱水する方法でつくられている。一般に前者の方法では、軽量なアルミナ担体(かさ比重 ~0.4 g/cm²)が、後者の方法では強度のより大きな担体(かさ比重 ~0.7 g/cm²)が得られる。

得られたアルミナ担体の熱安定性は、中間ア ルミナの種類によって著しく異なり、変態過程

セラミックス 17 (1982) No. I

の研究は、優れた担体を得る上で欠かすことができない。

Rhone-Poulene の Papee 6°は、アルミナの変態経路とアルミナ担体の熱安定性について調べ、ア→3→6→α-アルミナの変態経路を経る中間アルミナが、無的に最も安定であると報告している。この安定性は、がアルミナが、アルミナの超格子構造であるため、構造変化によって、担体の特性があまり変化しないためと考えている。この中間アルミナの均一な組織からなる担体は、耐壓耗性に優れ、比表面積が 50~80 m²/g。かさ比重が 0.4~0.7 g/cm³ 程度である。これらの性質は 1000℃、ある時には 1100℃ にさらされても変わらない。

同じ変態経路を超る中間アルミナ担体でも、 得られた担体の機械的強度、可聚純性、耐熱性 は、その組織によって変わる、アアルミナの均 一相からなり、気孔内に微結晶が一様に生成し ている担体は、高温にさらされた後の圧譲強 度、耐寒純性の低下が小さい。このような違いは、粒状担体透粒時の水和過程の影響による ところが大きいと考えられるが、まだ十分には 明らかにされていない。

また排気ガス中に含まれるエンジン・オイル 中のリン等による触媒被塞に対しては、一般に 細孔径が大きな触媒担体が被塞を受けにくい。

現在自動車に使用されている触媒担体の特性は、比表面積が 50 m/g. かさ比重が 0.72 g/cm² 圧積強度が 7 kg で、1000°C、24 時間の加熱によって圧壌強度は、ほとんど変化しない。

8.2 モノリス・ハニカム担体

ハニカムは粘土鉱物のカオリン, タルクを主原料として押出成形によって作られる。粘土鉱物カオリン, タルクはよく知られているように、板状の形状をしている。

粘土鉱物原料に有機パインダーと水を加え、よく温練し、押出成形し(金型については後に述べる)、乾燥後 1400℃ で6時間程度施成される。コーディエライト組成の焼成物は、このように押出成形されると、25°~1000℃ の平均の熱膨張係数が 0.7~1.0×10 ℃ という非常

に小さな熱度暖を示すり、

モノリス・ハニカム中に生成したコーディエライト結晶をX棘回折で調べると、コーディエライト結晶の c 軸が押出成形軸に平行た面内で優先的に配向していることが分る。カオリン、タルク等の板状の結晶が押出成形されると、押出時にせん断力を受けて配向する。この配向した鉱物にコーディエライト結晶がトボタグティックに生成し、c 軸を押出軸に平行な面内に優先的に配向させる。この現象は、コーニング社の Lachman らいによって、初めて見いだされた、やや遅れて、日本研子の松久らりも独立に、この現象を見いだしている。

コーディエライト結晶は、異方的な熱胞膜を示し、c軸に負の(-1.7×10-/C(25~800°C))、a軸に正の値(2.2×19-/°C、(25~8000°C))を示すと報告されている。 したがって、押出成形されたコーディエライト結晶の c軸が押出面内にすべて平行にあるとすると、上記のモノリス・ハニカムの熱胞液が説明される。

全の単状のハニカムを押出成形する金型構造を図り""に示す。押出機からこの型に押し込まれた可塑性の原料は、無足い穴を通る関にせん断力を受け、拡伏の鉱物を配向させる。この押出成形通程での抜状鉱物の配向が、極めて小さい熱度減の変先配向したコーディエライトを得る鍵となっている。

このようにして、自動本用触媒担体の開発の 要求を通して生まれた押出成形モノリス・ハニ カムは、コーディエライト結晶の持つすべての

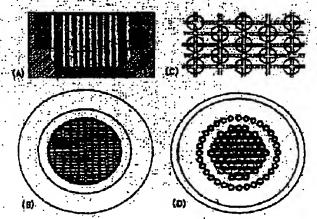


図 B モノリス・ハニカム押出成形金型⁽⁾ (A) 新商。(B) 先婦、及び(C)。(D) 底部

優れた物性、すなわち低熱を選性、耐化学性を 高度に生かすことを可能にした。従来は、難点 と考えられていたコーディエライト・セラミッ クスの推結性の悪さる。モノリス・ハニカム担 体の場合には、多孔性の要求を満足し、かつ高 温での寸法安定性を保証することにさえなって

このようにユーディエライト・ハニカムの開発は、素材の優れた特性を形状で発揮させた。これからの材料開発の方向を示す一例であると考えられる。

4. 粒状担体とハニカム担体の利点、 欠点、将来

カルノー・ナイクルによると熱機関の効率 は、機関の最高複度と排出ガスとの複度差によって決まる。自動車用のガソリン・エンジンで は、低燃費化のために、高圧縮比化が行われて いる。圧縮比を高めると、燃焼がより速やかに なり、燃焼運産が高くなる。そして膨張過程が 断熱膨張に近づくため、排出ガス極度は低下す る。これによって、特にエンジンの部分負荷時 における燃費が改善される。

このように、エンジンの低燃養化に伴い排気 ガス選度は低下する方向に向かっている。 森排 気量が 1800~2000 変 程度のエンジンの排出ガ スの平均温度は、従来は 400°C くらいであっ たが、最近では 350°C 程度に下がっている。

自動車用の排気ガス浄化用触媒は、300°C程度にならないと、十分に浄化能を発揮しない。 したがって、強度と触旋性体は、排気ガスによって少しでも速く腰められる必要がある。それゆえ、低燃費化に停い排気ガスの復変が低下すると、触媒の腰気特性の向上がますます重要になると考えられる。

表 1 に同じ触媒元素を用いた時のモノリス・コンパーターとペレット(粒状)・コンパーターの吸気特性を示す。表では HC (ハイドロ・カーボン)。CO (一酸化炭素) の 50% 特化率に達する時間(秒)で比較されている。表に見られるように、一般的には、モノリス・コンパー

セラミックス 17 (1982) No. 1

rentral production of the contract of the cont

表] モノリス・コンパーターとペレットコン パーターの腰気特性 (50% 浄化率)

底 分	コンバーター	門所	響管	最気に受ける 時間(B)
HC*1	(4./ J.A.	1.7	_	20
	ベレットA	2.0	0.32	30
	ペレットB	2.0	0.44	45.
	ベレットC.	2.0	0.70	-50
	ベシャトロ	2.0	0.70	62
CD ^{est}	イモノリスA	1.7	– .	18
	~VolA	2.0	0.52	20
	ベレットB	2.0	0.44	25
	~VolC	2.0	0.70	· 51
	(ペレットロ	2,0	0.70	59

*1) HC:ハイドロ・カーボン

*2) CO: — 強化炭素

• . •

4

Ä

ターの服気特性が優れている。服気特性は上述のように、触媒担体の熱容量に依存する。そのため粒状のアルミナ担体でも、極めて軽量の组体(かさ比重~0.4g/cm³)を使用すると。触媒の股気特性は向上し、モノリス・ハニカムを使用した時とあまり変わらない。

しかし、モノリス・ハニカムはコンパーターがコンパクトになり、装着が容易である点、通気抵抗が小さく圧損が少ないという点でも使れている。したがって、今後自動車用の触数担体として、コーディエライト質のモノリス・ハニカムに アアルミナをコートした担体の使用が増えていくものと考えられる。

5. おわりに

上に述べたように、自動車件気ガス液化システムの成功は、放鉄追体の開発に負うところが 非常に大きい、このような担体の出現は、化学 工業の分野にも大きな影響を与え、放鉄工業の 発展を再び促すのではないかと想像される。更 に、これらの触糞担体の開発は、コーディエラ イト結晶とカオリンあるいはタルグとの間のトポタクティックな関係など、セラミックスの科学にとっても新しい知見、技術をもたらしている。自動車の排気系という過酷な環境に耐える触媒、触媒担体の開発は、自動車産業にのみ利益を与えるものでなく。他への被及効果も大きいものと考えられる。

別 第 本稿を主とめるに当たり、資料。文献の提供をいただき、選々財後、数宗いただいたトロタ自動軍工業(株) 第5技術部、野田文好主担当員、(株)豊田中央研究所、庭各 銭保主を、片岡區男研究員、小山路一研究員、村木州昭研究 員に成功の堂を表します。

文 育

- 1) ロバート・A・ハッチ、ゼームス・R・ジョンソン、 仲間昭 50-55603 (1975).
- 2) 舟木好右衛門。 清水義 師, 電 気 化 学, 28, 358-64. (1960)。
- 3) 中沢忠久。前野昌弘。『活性アルミナ"新しい工業材料の化学。水井松一野福。 全原出版。(1957) p. 129-
- A) R. Geuguin, M. Graulier and D. Papee. "Thermally Stable Carriers" in "Catalyst for the Control of Automotive Pollutants". ACS (16 th, Los Angeles, Callf., April, 3-4, 1974) R.F. Gould ed. (ACS).
- 5) 野田文好。和野秀章。十年尹独敬、21, 17-27 (1980)。
- 6) I.M. Lachman, R.M. Bayley and R.M. Lewis, Am. Coron. Soc. Bull., 40, 202-05 (1981).
- 7) LM. Lachman and R.M. Lewis, U.S. Pat. 2885 977, May 27, 1975.
- 8) 松久忠猷、国通学雄、山本 登、 特 開 昭 52-123408 (1977)
- 9) M.E. Milberg and H.D. Blaix, J. Am. Cerom. Soc., 10, 372-73 (1977).
- 10) R.D. Bagley, U.S. Pat. 3790654, Feb. 5, 1974.

(学 養 和 介)

主并 隋宋(とい はるお) 昭和 39 年末期世大学工学部の用 化学科学集。昭和 44 年間大学技術 土護機等了。同年(俳)豊田中央研 気所入社、研究第6部動稿。主任研 究局、GL、工学博士

セラミックス 17 (1982) No. 1